# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-174268

(43) Date of publication of application: 02.07.1999

(51)Int.CI.

G02B 6/293

G02B 6/00

G02B 6/122 G02B 6/34

(21)Application number: 09-344608

(71)Applicant: NEC CORP

(22)Date of filing:

15.12.1997

(72)Inventor: KOU YOKUTOU

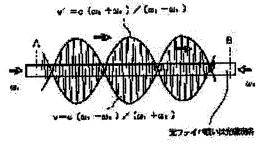
YAMADA HIROHITO

## (54) OPTICAL FUNCTIONAL ELEMENT

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an optical isolator or an optical wavelength demultiplexer excellent in reliability and safety with a simple configuration by forming a diffraction grating by the interference of first and second light waves propagated mutually in opposite directions inside a medium.

SOLUTION: To an optical fiber or an optical wavehuide composed of the medium for changing a refractive index by the intensity of light, that is the one for indicating a Pockels effect or a Kerr effect, the two light waves of different frequencies ω1 and ω2 propagated mutually in the opposite directions are introduced. In this case, for electric fireld distribution inside the optical fiber or the optical waveguide, the wave of cyclic refractive index distribution advancing in a certain fixed direction by the interference of the light waves, that is a dynamic diffraction grating, is formed. Since a desired light wave is reflected or transmitted by the diffraction grating, the optical isolator or the wavelength demultiplexer is realized with a simple configuration. Also,



monolithic integration is possible as the optical device of a semiconductor laser, a manufacture process is simplified and the reliability is improved.

## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

15.12.1997

[Date of sending the examiner's decision of

07.12.1999

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration] [Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2000 Japan Patent Office

## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

# (11)特許出願公開番号

# 特開平11-174268

(43)公開日 平成11年(1999)7月2日

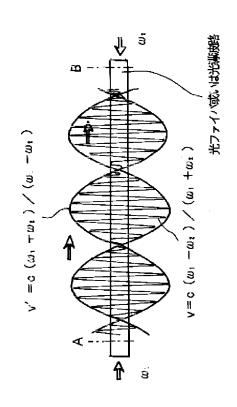
(51) Int.Cl. <sup>6</sup>		識別記号	<b>F</b> I				
G 0 2 B	6/293		C 0 2 B	6/28	D		
	6/00	316		6/00	316		
	6/122			6/34			
	6/34			6/12	Λ		
			審査請	求有	請求項の数7()	)L (全 7 頁)	
(21)出願番号	<del>}</del>	特顯平9-344608	(71)出願人		4237 1気株式会社		
(22)出顧日		平成9年(1997)12月15日			 	号	
		1,320   (1881) 12/118	(72)発明者				
			(1.4)20311	東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気株			
				式会社		A Hill -Bottle	
			(72)発明者				
			(		7 7港区芝五丁目7番1	号 日本電気株	
				式会社		, A. I.	
			(74)代理人		-, · - 鈴木 章夫		

### (54) 【発明の名称】 光機能素子

#### (57)【要約】

【課題】 簡易な構成で、しかも集積型の光アイソレー タや波長分波器を構成することが可能な光機能素子を得る。

【解決手段】 光の強度に応じてその屈折率が変化する 媒質と、前記媒質内を互いに逆方向に伝搬する異なる周 波数 $\omega_1$  及び $\omega_2$  の第一及び第二の光波と、これらの光 波の干渉により前記媒質内に形成される屈折率分布の波 による動的回折格子から構成され、前記媒質内に伝搬さ れる第三の光波の向きに応じて第三の光波は前記動的回 折格子により反射され、伝搬特性に異方性が生じ、光ア イソレータとして機能する光機能素子が得られる。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 光の強度に応じてその屈折率が変化する 媒質と、前記媒質内を互いに逆方向に伝搬される第一及 び第二の光波と、これらの光波の干渉により前記媒質内 に形成される屈折率分布の波による回折格子から構成さ れることを特徴とする光機能素子。

【請求項2】 前記第一及び第二の光波は、前記媒質内を互いに逆方向に伝搬する異なる周波数 $\omega_1$  及び $\omega_2$  の第一及び第二の光波からなり、前記回折格子は、前記各光波の干渉により形成されるある一定方向に進行する周期的な屈折率分布の波による動的回折格子として構成されることを特徴とする請求項1に記載の光機能素子。

【請求項3】 前記媒質内に周波数 $\omega_3$  の第三の光波が 伝搬され、この周波数 $\omega_3$  が、 $\omega_3=[\omega]^2/\omega_1$  あるいは $\omega_3=[\omega]^2/\omega_2$  (ただし、 $[\omega]=(\omega_1+\omega_2)/2$ ) に設定され、前記第三の光波に対するアイソレータとして構成される請求項2に記載の光機能素子。

【請求項4】 前記媒質は光の強度に応じてその屈折率が変化する媒質から成る光ファイバあるいは光導波路で構成され、前記光ファイバあるいは光導波路には、前記第一及び第二の光波を入射する第一及び第二の入射端と、前記第三の光波を入射及び出射させる第三及び第四の入射端が分岐形成されている請求項3に記載の光機能素子。

【請求項5】 前記第一及び第二の光波は、前記媒質内を互いに逆方向に伝搬する同じ周波数の第一及び第二の光波からなり、前記回折格子は、前記各光波の干渉により生じる定在波により形成する回折格子として構成されることを特徴とする請求項1に記載の光機能素子。

【請求項6】 前記媒質内に前記第一の光波を含む多波 長光が入射され、前記回折格子はこの多波長光のうちか ら第一の光波を反射する波長分波器として構成される請 求項5に記載の光機能素子。

【請求項7】 前記媒質は光の強度に応じてその屈折率が変化する媒質から成る光ファイバあるいは光導波路で構成され、前記光ファイバあるいは光導波路には、前記第一の光波を含む多波長光を入射する第一の入射端と、 京記第二の光波を入射する第二の入射端と、 反射された前記第一の光波を出射する第一の出射端と、前記多波長光から第一の光波が分波された光を出射する第二の出射端とが分岐形成されている請求項6に記載の光機能素子。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は光機能素子に関し、特に光ファイバ通信システムなどに用いる光アイソレー 夕あるいは波長分波器に適用可能で、かつ集積化が可能 な光機能素子に関する。

#### [0002]

【従来の技術】近年における光ファイバ通信システム、なかでも光多重通信技術の発展に伴ない、光波用の光アイソレータや波長分波器の集積化の要望が高められている。従来の光アイソレータは、ファラデー効果を示す磁気光学結晶を45度偏光回転子として用い、この偏光回転子を光透過の偏光方向が45度だけずれた2枚の偏光子で挟み、これら偏光子や偏光回転子の作用により、光を一方向にのみ透過させる構成のものが一般的である。また従来の波長分波器は、図9に示す様に、光ファイバ等から入射した多波長光をレンズ60及び反射鏡61で平行光ビームに変換し、回折格子62に入射させ、ここで多波長光を波長に応じて異なった方向に回折させる。そして、この回折光を波長毎にレンズ63で収束し、対応する位置に選択的に配置した出力光ファイバ64に導いている。

#### [0003]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、これらの従来構造では、それぞれ独立して形成された光学素子を組み合わせて光アイソレータ、光波長分波器を構成しているものであるため、各光学素子を形成する際の材料の加工工数や、これらの組み立て工数等が必要であり、全体として多数の工数を要するという問題がある。また、加工精度や組み立て精度を高精度に管理する必要があり、信頼性や安定性に乏しいという問題がある。また、光半導体素子との集積化にも不向きであった。

【0004】このため、従来では、特開平8-1090 26号公報に記載のように、電圧進行波を用いた動的回 折格子が提案され、この動的回折格子によって光アイソ レータや波長分波器を構成することが提案されている。 しかしながら、この技術では、動的回折格子を実現する ために、高周波を発生する信号源が必要であり、結果と して前記した問題を解消するまでには至っていない。

【0005】本発明は、このような従来の光アイソレー タあるいは光波長分波器の問題を除去し、簡単な構成で 実現可能で、構造及び組み立ても簡単で、信頼性及び安 定性に優れる光アイソレータあるいは光波長分波器を実 現可能な光機能素子を提供することにある。

#### [0006]

【課題を解決するための手段】本発明は、光の強度に応じてその屈折率が変化する媒質と、前記媒質内を互いに逆方向に伝搬される第一及び第二の光波と、これらの光波の干渉により前記媒質内に形成される屈折率分布の波による回折格子から構成されることを特徴とする。

【0007】ここで、本発明の光機能素子を光アイソレータとして構成する際には、前記第一及び第二の光波は、前記媒質内を互いに逆方向に伝搬する異なる周波数ω1及びω2の第一及び第二の光波からなり、前記回折格子は、前記各光波の干渉により形成されるある一定方向に進行する周期的な屈折率分布の波による動的回折格子として構成される。

【0008】また、本発明の光機能素子を波長分波器として構成する際には、前記第一及び第二の光波は、前記 媒質内を互いに逆方向に伝搬する同じ周波数の第一及び 第二の光波からなり、前記回折格子は、前記各光波の干 渉により生じる定在波により形成する回折格子として構 成される。

【0009】前記光アイソレータの動作原理を説明す る。図1において、光の強さにより屈折率が変化するよ うな、即ち、ポッケルス効果あるいはカー効果を示す媒 質から成る光ファイバあるいは光導波路に、互いに逆方 向へ伝搬する異なる周波数 $\omega_1$ 及び $\omega_2$ の二つの光波を 導入する。この場合光ファイバあるいは光導波路内の電 界分布はこれらの光波の干渉により、速度 $\mathbf{v}' = (\omega_1)$  $+\omega_2$  ) c/( $\omega_1$  + $\omega_2$  ) で右向き( $\omega_1$  > $\omega_2$  の場 合)に進行する波長 $4\pi c/(\omega_1 - \omega_2)$ の波と、速 度 $v = (\omega_1 - \omega_2) c / (\omega_1 + \omega_2)$ で左向き ( $\omega$  $_1 > \omega_2$  の場合) に進行する波長 $4\pi c/(\omega_1 +$  $\omega_2$ )の光波となる。ここに、cは光速である。速度 v′は通常光速の10倍以上の程度となり、非常に速く なるので、光ファイバあるいは光導波路構成する媒質の 屈折率の変化が追随可能な周波数域に対して極めて高 く、媒質内の屈折率変化を引き起こさない。一方、速度 vで伝般する光波は光速度の1/20の程度となり、十 分遅いので光ファイバあるいは光導波路内の屈折率を変 調し、ある一定方向に進行する周期的な屈折率分布の 波、即ち動的回折格子が形成される。なお、このような 動的回折格子は、例えば、半導体レーザにより実現可能 である。

【0010】したがって、このような速度vで移動する 回折格子に、周波数ω。の光波が入射する場合、図2 (a) に示すように、回折格子が光波の伝搬方向と同じ 方向に移動する場合では、ドップラ (Doppler) 効果により、回折格子から見た光波の周波はの。より低  $N\omega_0^- = \omega_0 (1-v/c)$ になる。一方、図2 (b) に示すように、光波が回折格子の移動方向と反対 方向に伝搬する場合には、回折格子から見た光波の周波 数は $\omega_0$  より高い $\omega_0$  + = $\omega$  (1+v/c)になる。従 って、回折格子のピッチを周波数ω。 の光波のみ透過 するように設計しておけば、同図(a)の場合は光波が 透過できるが、同図(b)の場合は光波が通過できない ため、光非相反素子として機能させることが可能であ る。例えば、図1の構成において、 $\omega_0 = [\omega]^2 / \omega$  $_1$  (ここに、〔 $\omega$ 〕=( $\omega_1$  + $\omega_2$  )/2である)の周 波数を入射した場合、ω<sub>0</sub>の光はB→A方向には伝搬可 能であるが、A→B方向には動的回折格子により反射さ れて伝搬できない。また逆に $\omega_0 = [\omega]^2 / \omega_2$  の光 波はA→B方向には伝搬可能であるが、B→A方向には 伝搬できない。したがって光アイソレータとして機能で きる。

【0011】一方、前記波長分波器の原理を示す。図3

に示すように、複数の光入出射口を有する一本の光ファイバ或いは光導波路10上において、その一方の入射端 P11から $\omega_1$ , $\omega_2$ , $\omega_3$ ,… $\omega_a$  の周波数の多波長光を入射させる。また、前記光導波路10に対して、入射端 P12から多波長入射光の伝搬方向と逆方向へ周波数 $\omega_1$  の光を入射させ、多波長光波の中の周波数 $\omega_1$  の光波と干渉して定在波となる。この定在波が光ファイバあるいは導波路10の屈折率を変調することにより形成される回折格子は、周波数 $\omega_1$  の光波のみを回折反射して入射端(出射端)P13から出射させ、入射光中の周波数 $\omega_1$  の光成分だけを取り除くことができる。したがって、同じ方法で他の波長成分も分離でき、波長分波器として機能させることが可能となる。

### [0012]

【発明の実施の形態】次に、本発明の実施形態を図面を 参照して説明する。 図4ないし図6は本発明を光アイソ レータに適用する実施形態をしめしている。先ず、図4 において、光ファイバ20を2つのY分岐カプラ21, 22を用いて接続し、互いに逆方向へ伝搬する異なる周 波数 $\omega_1 = 194 \text{ THz}$ (波長1.55 $\mu$ m)、及び周 波数 $\omega_2 = 224 \text{ THz}$  (波長1.34  $\mu$  m) の二つの 光波を入射端P22及びP24から前記光ファイバ20 に導入する。この光ファイバ20は普通の光ファイバと は異なり、非線形光学効果を有するErドープファイバ を用いるのが望ましい。したがって、前記各光波の干渉 により前記光ファイバ20内における屈折率の分布は、 速度 $v=2.15\times10^7$  m/sで進行する周期の波 (動的回折格子)となる。この様な動的回折格子におい ては、入射端P21から周波数ω′<sub>1</sub> = 225 THz (波長1.32 $\mu$ m)の光を入射した場合、あるいは入 射端P23から周波数ω′₂=195THz(波長1. 538μm)の光を入射した場合に、先に述べたドップ ラ効果により反射される。したがって、波長1.32 $\mu$ mの光波は入射端P23→入射端P21方向には伝搬可 能であるが、入射端P21→入射端P23方向には動的 回折格子により反射されて伝搬できない。また逆に、波 長1.538μmの光波は入射端P21→入射端P23 方向には伝搬可能であるが、入射端P23→入射端P2 1方向には伝搬できない。これにより、光波の伝搬方向 により伝搬特性に異方性が生じることになり、光アイソ レータとして用いることが可能となる。

【0013】図5は本発明の光アイソレータを光導波路として構成する実施形態を示している。同図において、InP基板31上にInGaAsP半導体から成る光ガイド層を成長してから、通常のフォトリソグラフィーとエッチングにより、約1μm幅のY分岐導波路のコア部分を形成する。その後InP層を成長することにより、コア全体をInPで埋め込み、InGaAsPコアから成るY分岐光導波路30を形成する。そして、周波数194THz及び224THzの二つの光波を入射端P3

2及びP34から導入することにより、光導波路30に速度v=2.15 $\times$ 10 $^7$  m/sで進行する動的回折格子が形成される。したがって、図4の実施形態と同様に、入射端P31あるいはP33からある周波数の光波を入射させることにより、この光波は片方向にのみ透過できるため、光非相反素子として機能することが可能である。

【0014】図6は本発明の光アイソレータ、特に図5 に示したと同様の構成の光アイソレータを半導体レーザ とモノリシック集積化した例を示す図である。すなわち InP基板31上に半導体層を積層し、活性層33を形 成するとともに電極34を形成することで周知の半導体 レーザ32を形成し、この半導体レーザ32を前記光ア イソレータを構成する光導波路30の一つの入射端、こ こでは前記入射端P33に一体化している。ここで、例 えば、前記半導体レーザ32の波長は1.32µmと し、前記光導波路30の入射端P32、P34からそれ ぞれ入射する 2つの周波数  $\omega_1$  ,  $\omega_2$  の干渉光波の波長  $\delta \lambda_1 = 1.55 \mu m \lambda_2 = 1.34 \mu m c$ 設定す れば、半導体レーザ32からの出射光が光導波路30を 透過し、入射端P31から外部の光学素子に向けて出射 できる。一方、外部の光学素子から入射端P31へ反射 して来る同じ波長1.3 μmの反射光は、前記干渉光波 より形成された動的回折格子によって入射端P31に向 けて反射されるため、半導体レーザ32までには伝搬さ れない。したがって、半導体レーザ32への反射戻り光 を遮断することが可能である。この場合、入射端P33 に出射する $\omega_1$  の光の波長は $1.55\mu$ mなので、入射 端P33に設けたフィルタ、例えば回折格子波長フィル タ35により除去することが可能である。

【0015】次に、図7及び図8を用いて本発明を波長 分波器の実施形態を説明する。先ず、図7において、3 つのY分岐カプラ41~43を縦続接続して連続された 光ファイバ40からなる光ファイバ波長分波回路を構成 する。第一のY分岐カプラ41の入射端P41には、周 波数 $\omega_1$  ,  $\omega_2$  ,  $\omega_3$  ,  $\omega_4$  の4波長の多波長の光波が 入射する。そして、第一のY分岐カプラ41の反対側の 入射端P42からY分岐カプラ41を逆方向へ伝搬する 周波数 $\omega_1$ の干渉波を導入する。これにより、第一のY分岐カプラ41内では、周波数ω1の干渉波と入射光中 の対応する周波数ω」の光波とが干渉され、回折格子が 形成される。したがって、多波長の光波のうちの周波数  $\omega_1$  の光波は、第一のY分岐カプラ41で反射されてそ の出射端P43から出射され、多波長の光波から分岐さ れる。以下、同様に第二のY分岐カプラ42において周 波数 $\omega_2$  の光波が分岐され、第三の分岐カプラ43にお いて周波数ω。の光波が分岐され、最終的に周波数ω。 の光波のみが出射端P44から出射される。これによ り、波長分波器が構成されることになる。

【0016】図8は本発明の波長分波器を光導波路とし

て構成した実施形態を示している。図5に示した光アイ ソレータと同様に、例えば、InP基板55上にInG aAsP半導体から成る光ガイド層を成長してから、通 常のフォトリソグラフィとエッチングにより、約1 µm 幅のY分岐導波路のコア部分を形成する。その後InP 層を成長することにより、コア全体をInPで埋め込 み、InGaAsPコアから成る4つのY分岐光導波路 51~54が縦続接続された光導波路50を形成する。 そして、第一のY分岐光導波路51の入射端P51から  $\omega_1$  ,  $\omega_2$  ,  $\omega_3$  ,  $\omega_4$  の4波長の多波長の光波が入射 する。また、前記第一ないし第四の各Y分岐光導波路5 1~54の反対側を向いた入射端P52~P55からそ れぞれ周波数 $\omega_1$  ,  $\omega_2$  ,  $\omega_3$  ,  $\omega_4$  の干渉波を入射す る。これにより、各Y分岐光導波路51~54では、周 波数 $\omega_1$ ,  $\omega_2$ ,  $\omega_3$ ,  $\omega_4$  の光波を反射する回折格子 が形成され、各Y分岐光導波路51~54において順次 周波数 $\omega_1$  ,  $\omega_2$  ,  $\omega_3$  ,  $\omega_4$  の各光波が、前記多波長 光波から分岐されてそれぞれ出力端P56~P59から 出射され、、波長分波器として機能させることが可能と なる。

【0017】なお、本発明は前記した実施形態の構成に限られるものではなく、2つの光波の干渉によって形成される回折格子を含む光機能素子を用いる構成であれば、種々の形態での適用が可能であることは言うまでもない。

## [0018]

【発明の効果】以上説明したように本発明は、光の強度に応じてその屈折率が変化する媒質に第一及び第二の光波を互いに逆方向に伝搬し、これらの光波の干渉により前記媒質内に形成される屈折率分布の波による回折格子を備え、この回折格子によって所望の光波を反射し、あるいは透過するように構成しているので、非常に簡単な構成により光アイソレータあるいは波長分波器が実現でき、また、半導体レーザの光デバイスとのモノリシックな集積化も可能であるため、光通信用のデバイスとして極めて有用となり、製造工程の簡略化、信頼性の向上、及び低コストでの提供が実現できる。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明における回折格子が形成される原理を説明するための図である。

【図2】本発明が光アイソレータとして構成される原理 を説明するための図である。

【図3】本発明が波長分波器として構成される原理を説明するための図である。

【図4】本発明を光アイソレータとして構成した第1の 実施形態の構成図である。

【図5】本発明を光アイソレータとして構成した第2の 実施形態の構成図である。

【図6】本発明を光アイソレータとして構成した第3の 実施形態の構成図である。 【図7】本発明を波長分波器として構成した第1の実施 形態の構成図である。

【図8】本発明を波長分波器として構成した第2の実施 形態の構成図である。

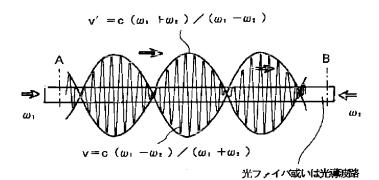
【図9】従来の波長分波器の一例の構成図である。

## 【符号の説明】

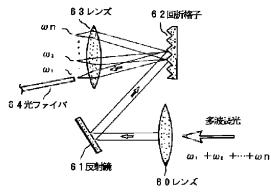
- 10 光ファイバまたは光導波路
- 20 光ファイバ
- 21, 22 Y分岐カプラ

- 30 光導波路
- 31 Inp基板
- 32 半導体レーザ
- 35 回折格子波長フィルタ
- 40 光ファイバ
- 41~43 Y分岐カプラ
- 50 光導波路
- 51~54 Y分岐光導波路
- 55 InP基板

【図1】

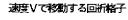


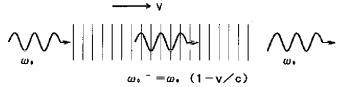
【図9】



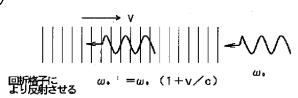
【図2】



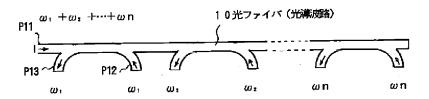




(b)

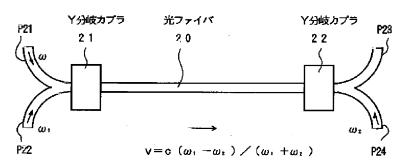


# 【図3】



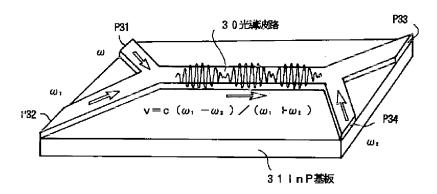
P11 ~P13 : 入射端 出射端

## 【図4】

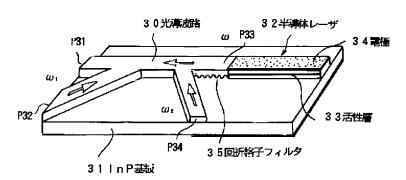


P21 ~P24 : 入射端

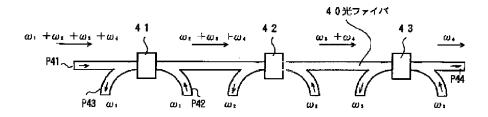
# 【図5】



【図6】



# 【図7】



41, 42, 43:Y分岐カプラ P41~P44:入身端

# 【図8】

